# This Page Is Inserted by IFW Operations and is not a part of the Official Record

# **BEST AVAILABLE IMAGES**

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images may include (but are not limited to):

- BLACK BORDERS
- TEXT CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- FADED TEXT
- ILLEGIBLE TEXT
- SKEWED/SLANTED IMAGES
- COLORED PHOTOS
- BLACK OR VERY BLACK AND WHITE DARK PHOTOS
- GRAY SCALE DOCUMENTS

## IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning documents will not correct images, please do not report the images to the Image Problems Mailbox.



agesticope papagama and transcription and action to the st

Generate Collection Print

L3: Entry 1 of 2

File: JPAB

Mar 21, 2000

PUB-NO: JP02000079808A

DOCUMENT-IDENTIFIER: JP 2000079808 A

TITLE: PNEUMATIC RADIAL TIRE

PUBN-DATE: March 21, 2000

INVENTOR-INFORMATION:

NAME

COUNTRY

KADOWAKI, HIROSHI

ASSIGNEE-INFORMATION:

NAME

COUNTRY

BRIDGESTONE CORP

APPL-NO: JP10251620

APPL-DATE: September 4, 1998

INT-CL (IPC): B60 C 11/00; B60 C 3/04; B60 C 9/08

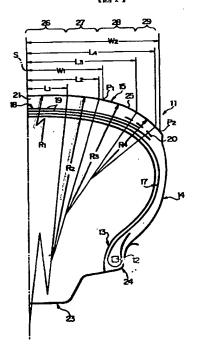
#### ABSTRACT:

PROBLEM TO BE SOLVED: To uniformize a ground contact pressure distribution regardless of load, and try to increase an contact area at the time of low loading by optimizing the profile shape of a crown.

SOLUTION: The crown 25 of a tread part 15 is divided into a center region 26, a first intermediate region 27, a second intermediate region 28 and a shoulder region 29, which are formed out of the four kinds of circular arcs different in radius in curvature, and when each radius of curvature for the respective regions is made to be R1, R2, R3 and R4 as specified, and when each distance from the equator surface S of a tire to the farmost side of each region is made to be L1, L2, L3 and L4 similarly as specified, a ground contact pressure distribution can thereby be uniformized, and concurrently, a ground contact area can thereby be increased.

COPYRIGHT: (C) 2000, JPO  

$$WI = W2 (0.6-0.8)$$
  
 $R = WI (10-20)$   
 $R'2 = WI (5-10)$ 



## WEST

#### **End of Result Set**

Generate Collection Print

L3: Entry 2 of 2

File: DWPI

Mar 21, 2000

DERWENT-ACC-NO: 2000-286528

DERWENT-WEEK: 200035

COPYRIGHT 2002 DERWENT INFORMATION LTD

TITLE: Pneumatic radial ply tire for motor vehicles e.g. wagon, van, has crown portion divided into four regions with different predetermined radii of curvature

PATENT-ASSIGNEE:

ASSIGNEE

CODE

BRIDGESTONE CORP

BRID

PRIORITY-DATA: 1998JP-0251620 (September 4, 1998)

PATENT-FAMILY:

PUB-NO

PUB-DATE

LANGUAGE

PAGES

MAIN-IPC

JP 2000079808 A

March 21, 2000

009

B60C011/00

APPLICATION-DATA:

PUB-NO

APPL-DATE

APPL-NO

DESCRIPTOR

JP2000079808A

September 4, 1998

1998JP-0251620

INT-CL (IPC): <u>B60 C 3/04</u>; <u>B60 C 9/08</u>; <u>B60 C 11/00</u>

ABSTRACTED-PUB-NO: JP2000079808A

BASIC-ABSTRACT:

NOVELTY - The surface of crown portion (25) is divided into four regions namely a center region (26), two intermediate regions (27,28) and a shoulder region (29) with different radii of curvatures. The distance (L1-L4) of the four regions and the distances (W1,W2) of load application points (P1,P2) from the tire equatorial plant (S) are set to satisfy specified relationship.

DETAILED DESCRIPTION - The relationship is expressed by, W1 = W2(0.6-0.8), R2 = W1(5-10), L1 = W1 (0.5-0.7), L3 = W2 (0.7-0.9), R1 = W1(10-20), R3 = W2(1-5), L2 = W1(0.9-1.1), L4 = W2(0.9-1.0), R4 = W2(0.2-2), R1 is greater than R2 and R3 is greater than R4.

USE - For motor vehicles, e.g. wagon, van and small truck.

ADVANTAGE - Lead bearing pressure is distributed uniformly, based on the weight of loaded persons, since the tire crown portion is divided into four regions with different radii of curvatures. Ground contact area at the time of light load is increased.

DESCRIPTION OF DRAWING(S) - The figure shows the sectional diagram of pneumatic radial ply tire.

Crown portion 25

Center region 26

Intermediate regions 27,28

 $\chi_{\mathcal{F}}(T) = \chi_{\mathcal{F}}(T)$ 

## (19) 日本国特新庁 (JP) (12) 公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号 特開2000-79808 (P2000-79808A)

(43)公開日 平成12年3月21日(2000.3.21)

(51) Int.Cl.7		議別記号	FΙ			テーマコード(参考)
B60C 1	11/00		B60C	11/00	F	
					Н	
	3/04			3/04	В	
	9/08			9/08	F	

審査請求 未請求 請求項の数1 OL (全 9 頁)

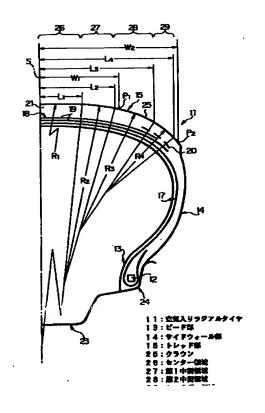
(21)出願番号	特顧平10-251620	(71)出顧人	000005278
			株式会社プリヂストン
(22)出顧日	平成10年9月4日(1998.9.4)		東京都中央区京橋1丁目10番1号
		(72)発明者	門脇 弘
			東京都小平市小川東町3-5-5
		(74)代理人	100080540
			弁理士 多田 敏雄
			71-311 JH - WIL

#### (54) 【発明の名称】 空気入りラジアルタイヤ

#### (57)【要約】

クラウン25の輪郭形状を最適化することに 【課題】 より、荷重の大小に拘らず接地圧分布を一様化するとと もに、軽荷重時における接地面積の増大を図る。

トレッド部15のクラウン25を、曲率半 【解決手段】 径が異なる4種類の円弧からそれぞれ構成されたセンタ 一領域26、第1中間領域27、第2中間領域28およびショ ルダー領域29に区分するとともに、これら各領域(各円 風)の曲率半径R1、R2、R3、R4およびタイヤ赤道面Sか ら各領域の最外側までの距離L1、L2、L3、L4を所定の値 とすれば、接地圧分布を一様化するとともに接地面積を 増大させることができる。



1

#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】一対のビード部と、これらビード部から略 半径方向外側に向かって延びる一対のサイドウォール部 と、これらサイドウォール部間を略円筒状に連ねるトレ ッド部とを備えた空気入りラジアルタイヤにおいて、子 午線断面におけるトレッド部のクラウンを、タイヤ赤道 面からクラウン端に向って順次、曲率半径が異なるとと もに互いに滑らかに連なる4種類の円弧によりそれぞれ 構成されたセンター領域、第1中間領域、第2中間領域 およびショルダー領域に区分し、かつ、タイヤ赤道面か ら測った各領域の最外側までの軸方向距離および各領域 における円弧の曲率半径をそれぞれ、センター領域では 距離11および曲率半径R1、第1中間領域では距離12およ び曲率半径R2、第2中間領域では距離L3および曲率半径 R3、ショルダー領域では距離L4および曲率半径R4で表す とともに、タイヤ赤道面から標準荷重の25%負荷および 100%負荷時における各接触領域の最外側までの軸方向 距離をそれぞれW1、W2で表したとき、これら軸方向距離 W1、W2と各領域における距離および曲率半径とは、

 $W1=W2\times (0.6\sim 0.8)$ 

 $L1=W1\times (0.5\sim 0.7)$   $R1=W1\times (10\sim 20)$ 

 $L2=W1\times(0.9\sim1.1)$   $R2=W1\times(5\sim10)$ 

 $L3=W2\times (0.7\sim 0.9)$  R3=W2× (1~5)

 $L4=W2\times (0.9\sim1.0)$   $R4=W2\times (0.2\sim2)$ 

R1>R2. R3>R4

の関係を満たすことを特徴とする空気入りラジアルタイヤ。

#### 【発明の詳細な説明】

#### [0001]

【発明の属する技術分野】この発明は、ワゴン、バン、 ピックアップ、小型トラックなどの比較的小型で乗車人 数や積載量によってタイヤに対する負荷荷重が大きく変 化する自動車に装着される空気入りラジアルタイヤに関 する。

#### [0002]

【従来の技術】一般に、前述のような自動車には、トレッド部のクラウン(タイヤの子午線断面、即ちタイヤの回転軸心を含む平面により切断されたタイヤ断面における路面の呼び名)が比較的大きな曲率半径、例えばクラウン幅の10倍程度の単一円弧から構成されたタイヤが装 40着されている。ここで、このようなタイヤは、前述した自動車に大量の人や荷物が積載されることで大きな荷重(重荷重)が負荷されているときには、図2に破線で示すようにショルダー部における接地圧がセンター部における接地圧より高くなるため、このような状態で前記自動車を長期間走行させると、ショルダー部におけるトレッドゴムがセンター部におけるトレッドゴムがセンター部におけるトレッドゴムがセンター部におけるトレッドゴムより早期に摩耗して偏摩耗が発生してしまうのである。

【0003】このような事態を防止するため、従来、ト

2

ラウン幅の 1倍程度の単一円弧から構成したタイヤが提案された。このようなタイヤは、重荷重時におけるショルダー部での接地圧が図2に一点鎖線で示すように低く抑えられているため、ショルダー部での早期摩耗を効果的に防止することができるのである。

#### [0004]

【発明が解決しようとする課題】しかしながら、このよ うなタイヤは、前述した自動車に荷物等が殆ど積載され ていないことで小さな荷重(軽荷重)しか負荷されてい 10 ないときには、図3、4に一点鎖線で示すようにセンタ 一部のみが接地し、該部位での接地圧が高くなってしま うのである。このため、このような状態で前記タイヤを 長期間走行させると、センター部におけるトレッドゴム がショルダー部におけるトレッドゴムより早期に摩耗し て偏摩耗が発生してしまうのである。しかも、このよう なタイヤは前述のようにセンター部のみしか接地してい ないため、接地面積が不足し、これにより、接地してい るサイプのエッジ長さの総和が小さくなったり、あるい は、接地しているブロック数が少なくなって、これらブ 20 ロック間に生成される雪柱の剪断力の総和が小さくなっ たりして、氷雪性能が低下するという問題点もある。 【0005】この発明は、荷重の大小に拘らず接地圧分 布の一様化を図ることができるとともに、軽荷重時にお

【0005】この発明は、荷重の大小に拘らず接地圧分布の一様化を図ることができるとともに、軽荷重時における接地面積の増大を図ることができる空気入りラジアルタイヤを提供することを目的とする。

#### [0006]

【課題を解決するための手段】このような目的は、一対 のビード部と、これらビード部から略半径方向外側に向 かって延びる一対のサイドウォール部と、これらサイド 30 ウォール部間を略円筒状に連ねるトレッド部とを備えた 空気入りラジアルタイヤにおいて、子午線断面における トレッド部のクラウンを、タイヤ赤道面からクラウン端 に向って順次、曲率半径が異なるとともに互いに滑らか に連なる4種類の円弧によりそれぞれ構成されたセンタ 一領域、第1中間領域、第2中間領域およびショルダー 領域に区分し、かつ、タイヤ赤道面から潤った各領域の 最外側までの軸方向距離および各領域における円弧の曲 率半径をそれぞれ、センター領域では距離11および曲率 半径11、第1中間領域では距離12および曲率半径112、第 2中間領域では距離L3および曲率半径R3、ショルダー領 域では距離L4および曲率半径R4で表すとともに、タイヤ 赤道面から標準荷重の25%負荷および 100%負荷時にお ける各接触領域の最外側までの軸方向距離をそれぞれW 1、W2で表したとき、これら軸方向距離W1、W2と各領域 における距離および曲率半径とが、

 $W1=W2\times (0.6\sim 0.8)$ 

 $L1=W1\times (0.5\sim 0.7)$   $R1=W1\times (10\sim 20)$ 

 $12=W1\times (0.9\sim 1.1)$  R2=W1× (5~10).

 $L3=W2\times(0.7\sim0.9)$  R3=W2×(1~5)

3

R1>R2、 R3>R4 の関係を満たすことにより達成することができる。 【0007】

【発明の実施の形態】以下、この発明の一実施形態を図 面に基づいて説明する。図1において、11はワゴン、バ ン、ピックアップ、小型トラックなどの比較的小型で乗 車人数や積載量によってタイヤに対する負荷荷重が大き く変化する自動車に装着される空気入りラジアルタイヤ であり、このタイヤ11は環状のビードコア12が埋設され た一対のビード部13と、これらビード部13から略半径方 向外側に向かってそれぞれ延びる一対のサイドウォール 部14と、これらサイドウォール部14の半径方向外端同士 を連ねる略円筒状のトレッド部15とを備えている。ま た、このタイヤ11は一方のビードコア12から他方のビー ドコア12まで延び、サイドウォール部14およびトレッド 部15を補強する略トロイダル状のカーカス層17を有し、 このカーカス層17内にはほぼラジアル方向(子午線方 向) に延びる多数本の補強コードが埋設されている。前 記カーカス層17の半径方向外側にはベルト層18が配置さ れ、このベルト層18は2枚以上の、ここでは2枚のベル トプライ19を重ね合わせることで構成している。各ベル トプライ19内には内部にタイヤ赤道面Sに対して傾斜し た多数本の非伸張性補強コードが埋設され、これらベル トプライ19内の補強コードは、2枚のベルトプライ19に おいて逆方向となるよう傾斜している。また、前記ベル ト層18の幅方向両端部外側には、内部にほぼ円周方向に 延びる繊維コードが埋設された補強層20が配置されてい る。さらに前記ベルト層18の半径方向外側にはトレッド ゴム21が配置され、このトレッドゴム21の外表面には図 示していない主溝、横溝等が形成されている。

【0008】そして、このようなタイヤ11をリム23に組み付けた後、内圧を充填してタイヤ・リム組立体24としている。ここで、リムとは、下記規格に記載されている適用サイズにおける標準リム(または、"Approved Ri""、"Recommended Rim")のことであり、内圧とは、下記規格に記載されている適用サイズにおける単輪の最大荷重(最大負荷能力)に対応する空気圧のことである。そして、規格とは、タイヤが生産または使用される地域に有効な産業規格によって決められており、例えば、アメリカ合衆国では「The Tire and Rim Association In c.のYear Book」で、欧州では「The European Tire and Rim Technical Organization の Standards Manual」で、日本では「日本自動車タイヤ協会の JATMA Year Book」にて規定されている。また、図1にはこのようなリム23の外側輪郭線のみを示している。

【0009】また、前記トレッド部15のクラウン25(タイヤの子午線断面、即ちタイヤの回転軸心を含む平面により切断されたタイヤ断面における踏面の呼び名)は、タイヤ赤道面Sからクラウン端(後述のショルダー領域

ンター領域26、第1中間領域27、第2中間領域28および ショルダー領域29によって区分されている。この結果、 タイヤ赤道面Sの両側に位置する両ショルダー領域29の 最外側間の領域が前記クラウン25に該当することにな る。そして、これら各領域26、27、28、29はそれぞれ互 いに異なる曲率半径をもつ4種類の円弧、ここでは、曲 率半径がそれぞれR1、R2、R3、R4である円弧から構成さ れるとともに、隣接する円弧同士は滑らかに連ねられ、 全体として複合円弧を形成している。ここで、滑らかに 連ねるとは、互いに隣接する円弧曲線が接するように、 すなわち二つの円弧曲線が一つの共有点をもち、この点 において接線を共有させるように円弧を連結させること を意味し、曲率半径R1の中心をタイヤ赤道面S上にと り、曲率半径12の中心をセンター領域26の最外側に対す る法線上にとり、曲率半径83の中心を第1中間領域27の 最外側に対する法線上にとり、曲率半径R4の中心を第2 中間領域28の最外側に対する法線上にとることで達成す ることができる。また、タイヤ赤道面Sからセンター領

域26、第1中間領域27、第2中間領域28、ショルダー領

域29の最外側までの軸方向距離をそれぞれ距離11、距離

L2、距離L3、距離L4とする。 【0010】そして、このタイヤ11において接地幅の増 大を図るには、センター領域26の曲率半径R1を可能な限 り大きな値とすることが有効であり、具体的には、前記 曲率半径R1を、タイヤ赤道面Sから標準荷重の25%負荷 時における接触領域の最外側までの軸方向距離W1の10倍 以上としなければならない。しかしながら、この曲率半 径R1が軸方向距離W1の20倍を超えると、クラウン25の中 央部における接地長が短くなって接地面積の低下を招い 30 てしまうのである。このようなことから前記曲率半径81 は軸方向距離W1の10倍から20倍の範囲、即ち、R1=W1× (10~20) としなければならない。ここで、軸方向距離 W1とは、前述したタイヤ・リム組立体24を標準荷重の25 %の荷重を負荷しながら平板に押し付けたときの接地領 域における外側端P1とタイヤ赤道面Sとの間の軸方向距 離を、該タイヤ・リム組立体24に負荷している荷重を取 り除いたとき(無負荷状態に戻したとき)に測定した値 である。また、前述の標準荷重とは、前述の規格に記載 されている適用サイズにおける単輪の最大荷重(最大負 荷能力)のことである。そして、この軸方向距離W1は、 標準荷重の 100%負荷時における同様の軸方向距離W2の 0.6倍から 0.8倍の範囲でなければならない。その理由 は、軸方向距離W1が軸方向距離W2の 0.6倍未満である と、軽荷重時(例えば、標準荷重の25%負荷時)におい て接地面積が減少してしまうからであり、一方、 0.8倍 を超えると、重荷重時 (例えば、標準荷重の 100%負荷 時)においてクラウン25の側端部の接地圧が高くなり該 部位が早期に摩耗してしまうからである。ここで、前記 軸方向距離W2とは、前述したタイヤ・リム組立体24を標

ときの接地領域における外側端P2とタイヤ赤道面Sとの 間の軸方向距離を、該タイヤ・リム組立体24に負荷して いる荷重を取り除いたとき(無負荷状態に戻したとき) に測定した値である。

【0011】また、第1中間領域27の曲率半径R2は、軽 荷重時の接地面積を増大させながら重荷重時の接地圧分 布を均一化するために、前記センター領域26の曲率半径 R1より小さな値、即ちR1>R2としなければならない。そ して、前記曲率半径P2が軸方向距離W1の 5倍未満である と、重荷重時にクラウン25の中央部の接地圧が高くなっ て該部位が早期に摩耗し、一方、軸方向距離W1の10倍を 超えると、クラウン25の側端部の接地圧が高くなって該 部位が早期に摩耗してしまう。このようなことから前記 曲率半径P2は軸方向距離W1の 5倍~10倍の範囲、即ち、 R2=W1×(5~10)としなければならない。

【0012】次に、第2中間領域28の曲率半径R3は前記 軸方向距離W2の 1倍~ 5倍の範囲、即ち、R3=W2×(1 ~5) としなければならない。その理由は、前記曲率半 径R3が軸方向距離W2の 1倍未満であると、重荷重時にお けるクラウン25の中央部の接地圧が高くなって該部位が 20 早期に摩耗し、逆に、 5倍を超えると、曲率半径R4の値 をいかに小さくしても、重荷重時におけるクラウン25の 側端部の接地圧が高くなって該部位が早期に摩耗してし まうからである。

【0013】また、ショルダー領域29の曲率半径R4は、 クラウン25の側端部における接地圧を低減させる目的か ら可能な限り小さな値、特に第2中間領域28の曲率半径 R3より小さくする (R3>R4) 必要があり、具体的には軸 方向距離42の 2倍以下でなければならない。しかしなが ら、この曲率半径R4が軸方向距離W2の 0.2倍未満となる と、重荷重時における接地幅が狭くなって第2中間領域 28の接地圧が上昇し、この結果、該第2中間領域28が早 期に摩耗してしまうのである。このようなことから前記 曲率半径R4は軸方向距離W2の 0.2倍から 2倍の範囲、即 ち、R4=W2× (0.2~2) としなければならない。

【0014】また、前記タイヤ赤道面Sからセンター領 域26の最外側までの軸方向距離L1は前記軸方向距離W1の 0.5倍から 0.7倍の範囲、即ち、L1=W1×(0.5~0.7) としなければならない。その理由は、軸方向距離11が軸 方向距離41の 0.5倍未満であると、軽荷重時におけるク ラウン25の接地幅が狭くなり過ぎて接地面積の増大を図 ることができなくなるからであり、一方、 0.7倍を超え ると、重荷重時にクラウン25の両端部での接地圧が高く なり過ぎるからである。

【0015】さらに、前記第1中間領域27は接地領域の 形状と接地圧分布との調整のために用いられるが、セン ター領域26の曲率半径81とこの第1中間領域27の曲率半 径R2とを種々変化させながら、軽荷重時における接地領 域の形状と重荷重時における接地圧分布とを独立に調整

第1中間領域27に前記幅を与えるには、タイヤ赤道面S から第1中間領域27の最外側までの軸方向距離12を軸方 向距離W1の 0.9倍から 1.1倍の範囲、即ち、L2=W1× (0.9~1.1) としなければならない。

【0016】また、タイヤ赤道面Sから第2中間領域28 の最外側までの軸方向距離L3は軸方向距離W2の 0.7倍か ら 0.9倍の範囲、即ちL3=W2×(0.7~0.9)とする必要 がある。その理由は、前記軸方向距離L3が軸方向距離W2 の 0.7倍未満であると、重荷重時における接地幅が狭く なるため、第1中間領域27の接地圧が高くなり、この結 果、該第1中間領域27が早期に摩耗してしまうからであ り、一方、 0.9倍を超えると、重荷重時におけるクラウ ン25の側端部の接地圧が高くなって該部位が早期に摩耗 してしまうからである。また、軸方向距離14はタイヤ赤 道面Sからショルダー領域29の最外側までの距離である が、この軸方向距離L4が軸方向距離W2の0.9倍未満であ ると、重荷重時における接地幅が狭くなり過ぎて第2中 間領域28の接地圧が上昇し、これにより、該第2中間領 域28が早期に摩耗してしまう。このようなことから軸方 向距離1.4は軸方向距離W2の 0.9倍以上で、最大 1.0倍ま で、即ちL4=W2× (0.9~1.0) でなければならない。

【0017】そして、軸方向距離W1、W2、L1、L2、L3、 14、曲率半径R1、R2、R3、R4が前述のような関係を満た していると、荷重の大小に拘らず接地圧分布が図2、3 に実線で示すように、従来のタイヤより一様化されると ともに、軽荷重時における接地面積が図4に実線で示す ように増大する。これにより、クラウン25の中央部、側 端部における偏摩耗を抑制することができるとともに、 接地しているサイプのエッジ長さの総和の増大、および 接地しているブロック数の増加による雪柱の剪断力の総 30 和の増大を図ることができ、氷雪性能、即ち氷雪路での 操縦安定性を向上させることができる。なお、前記図 2、3、4の結果を得るために用いたタイヤは、以下の 実施例で用いたタイヤと同一サイズの空気入りラジアル タイヤである。また、図2、3、4の縦軸はタイヤ赤道 面Sと一致し、図4は接地長分布を見るため接地領域の 外側輪郭形状のみが示されている。

#### [0018]

【実施例】次に、試験例を説明する。この試験に当たっ ては、本発明を実施したタイヤを実施例として22種 類、数値範囲が本発明から外れているタイヤを比較例と して16種類、および、従来用いられているタイヤを従 来例として2種類準備した。ここで、前記各タイヤはサ イズが7.00-R16の小型トラック用空気入りラジアルタイ ヤで、カーカス層はラジアル方向に延びるポリエステル コードが埋設されたカーカスプライを2枚積層して構成 し、また、ベルト層は逆方向に傾斜したスチールコード が埋設されているベルトプライを2枚積層して構成し、 さらに、補強層は 1260d/2の周方向に延びるナイロンコ

そして、前記タイヤのうち、実施例3、4、5および比 較例1、2は軸方向距離W1を変化させ、実施例6、2、 7および比較例3、4は距離いを変化させ、実施例8、 5、9および比較例5、6は距離L2を変化させ、実施例 10、11、12および比較例7、8は距離13を変化さ せ、実施例13、2、14および比較例9、10は曲率 半径R1を変化させ、実施例15、2、16および比較例 11、12は曲率半径R2を変化させ、実施例17、1 8、19および比較例13、14は曲率半径R3を変化さ 曲率半径14を変化させたものである。次に、このような タイヤを 5.5×16のリムに組み付けた後、558kPaの内圧 を充填しタイヤ・リム組立体とした。次に、これらタイ\*

\*ヤ・リム組立体に 308kg (標準荷重の25%) の荷重を負 荷しながら平板に押し付けて接地領域の外側端21を決定 した後、タイヤ・リム組立体を無負荷状態に戻し、この ときのタイヤ赤道面と前記外側端P1との間の軸方向距離 Mを測定した。同様にタイヤ・リム組立体に1230kg (標 準荷重の 100%) の荷重を負荷して外側端P2を決定した 後、無負荷状態に戻してタイヤ赤道面と前記外側端P2と の間の軸方向距離22を測定した。これらの結果および各 タイヤの諸元は以下の表1、2、3、4に示す。なお、 せ、実施例20、21、22および比較例15、16は 10 これら表には軸方向距離W1、W2に掛け合わせる数値のみ を示している。

> [0019] 【表1】

実施例番号	1	2	3	4	5	6	7	8
W2 (mm)	76. O	76.0	76.0	76.0	76, 0	76.0	76. 0	76.0
171-112×数值	0. 66	Q. 7	0.6	0.7	0.8	Q 7	0.7	Q 7
L1=17×数值	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	Q 5	0.7	0.6
L2=171×数值	1.0	1. 0	1. 0	1. 0	1,0	1.0	1. 0	0.9
13=112×数值	0.6	0.8	0.9	0.9	0.9	0.8	0.8	0. 9
L4=172×數值	1.0	1. 0	1. 0	1. 0	1.0	1.0	1. 0	1. 0
R1=171×数值	11. 0	15.0	15.0	15.0	15.0	15.0	15. 0	15.0
R2=#1×数值	6.0	7. 5	7. 5	7. 5	7. 5	7. 5	7. 5	7. 5
R3=W2×数值	3.5	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0
14=10×数值	Q.4	1. 1	1.1	1.1	1, 1	1. 1	1.1	1. 1
摩耗量比	Q. 5	0.9	1.3	1. 5	1.4	1.1	1. 5	0.9
<b>計劃流線 (m/s<sup>2</sup>)</b>	0. 79	0.82	0, 78	0. 81	0.77	Q. 76	0. 80	Q 76
型域域(m/s²)	2.27	2 30	2 11	2. 20	2 14	2 24	2, 28	2 12
接地面積(cal)	114.1	117. 5	112.4	117. 0	114.2	110.7	316. B	110.5

实施例番号	9	10	11	12	13	14	15	16
W2 (mm)	76.0	76.0	76. 0	76. 0	76. 0	76. 0	76.0	76. 0
₩1=₩2×数值	Q.7	0.6	0.6	σ6	0.7	Q 7	0.7	0.7
L1=W1×数值	0.6	0.6	Q 6	Q 6	Q 6	0.6	0.6	0.6
12=11×数值	1. 1	Q 9	0.9	0.9	1.0	1. 0	1. 0	1. 0
L3=W2×数值	0.9	0.7	0.8	0.9	Q B	0.8	0.8	0, 8
14=112×数值	1. 0	1. 0	1.0	1. 0	1. 0	1. 0	1. 0	1. 0
81-87×数值	15.0	15.0	15.0	15 0	10.0	20.0	15. 0	15.0
12=11×数值	7. 5	7. 5	7. 5	7. 5	7. 5	7. 5	5.0	10.0
83=82×数值	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0
84=82×数值	1.1	1. 1	1. 1	1. 1	1.1	1. 1	1.1	1. 1
摩耗量比	1. 8	<b>Q</b> 6	0.9	1. 4	0.8	1. 5	0.7	1. 7
家上最大概念(m/s²)	0. 79	0.77	0. 75	Q 76	0. 76	0.78	0. 79	0. 82
图图规键 (4/2)	2 19	2 14	2 10	2 13	2 15	2 12	2 10	2 32
技地面積(cal)	116.5	110.9	110 3	111. 0	110. 2	111. 5	115.1	118 1

### (表1の続き)

実施例番号	17	18	19	20	21	22
W2 (mm)	76. 0	76.0	76. 0	76.0	<b>76.</b> 0	76.0
171=182×数值	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7	0.7
L1=町×数値	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6	0.6
L2=町×数値	0.9	0.9	0.9	1. 0	1. 0	1. 0
L3=配×數值	0.9	0.9	0. 9	0. 93	0.93	0. 93
L4=102×数值	1. 0	1. 0	1. 0	1. 0	1.0	1. 0
RI=町×数値	15.0	15.0	15. 0	15. 0	15.0	15.0
RZ=町×数値	7.5	7. 5	7. 5	7. 5	7. 5	7.5
R3-112×数值	1.0	3.0	5. 0	5.0	5.0	5.0
R4=102×数值	0.9	0.9	0.9	0. 2	1.1	2.0
摩耗量比	0.7	1.0	1.3	1.8	1.5	2.3
刘景湖酸(m/s²)	0.80	0. 81	0. 80	0.82	0.83	0. 79
图片状凝结(m/s²)	2.27	2.29	2.19	2.27	2.29	2. 25
接地面積(cai)	115.9	116.8	116.4	117.1	117.6	116.9

【表3】

1 1

比較例番号	1	2	3	4	5	6	7	8
#2 (m)	76. 0	76. 0	76. 0	76.0	76.0	76. O	76.0	76. 0
₩1=₩2×数值	0. 55	0. 85	Q 7	0.7	Q 7	Q.7	Q 6	0.6
L1=W1×数值	0.6	0.6	0.4	0.8	Q 6	0.6	0.6	0.6
L2=#1×数值	1.0	1. 0	1. 0	1. 0	0.8	1. 2	Q 9	Œ 9
L3=W2×数值	0.9	Q 9	0.8	0.8	0.9	Q 9	0.65	0.95
L年昭×敦值	1. 0	1. 0	1.0	1.0	1. 0	1. 0	1.0	1. 0
[1]=[1]×数值	15. 0	15.0	15.0	15.0	15.0	15.0	15.0	15.0
12=171×数值	7. 5	7. 5	7. 5	7. 5	7. 5	7. 5	7. 5	7. 5
13=172×数值	3.0	3.0	3.0	3.0	3.0	30	3.0	3.0
R4=W2×数值	1, 1	1. 1	1.1	1.1	1.1	1. 1	1. 1	1. 1
摩耗量比	1. 4	1. 5	1. 3	1. 8	Q.4	24	Q. 47	2 3
制度均衡数(m/s <sup>2</sup> )	Q 71	Q 72	0. 72	Q. 81	0. 73	0.78	0. 76	Q 77
型性状態数(m/s²)	1. <b>B</b> 5	2 00	1. 97	2. <b>2</b> 5	1. 92	2. 21	2 13	2 11
接地面積(cal)	100.5	108.3	108.7	117. 1	103. 2	116. 4	111. 1	110.7
比較例番号	9	10	11	12	13	14	15	16
比較例番号	9 76. 0	10 76. 0	11 76.0	12 76. 0	13 76. 0	14 76. 0	15 76. 0	16 76. 0
W2 (mm)	76. 0	76.0	76.0	76. 0	76.0	76. 0	76. 0	76. 0
W2 (mm) W1=W2×数值	76. 0 0. 7	76.0 0.7	76.0 0.7	76. 0 Q. 7	76.0 0.7	76. 0 Q. 7	76. 0 0. 7	76. 0 0. 7
W2 (mm) W1=W2×数値 L1=W1×数値	76. 0 0. 7 0. 6	76.0 Q.7 Q.6	76.0 Q.7 Q.6	76. 0 Q. 7 Q. 6	76.0 0.7 0.6	76. 0 Q. 7 Q. 6	76. 0 0. 7 0. 6	76. 0 0. 7 0. 6
W2 (m) W1=W2×数值 L1=W1×数值 L2=W1×数值	76. 0 0. 7 0. 6 1. 0	76.0 0.7 0.6	76.0 Q.7 Q.6 1.0	76. 0 Q. 7 Q. 6 1. 0	76.0 0.7 0.6 0.9	76.0 Q.7 Q.6 Q.9	76.0 0.7 0.6	76. 0 0. 7 0. 6 1. 0
W2 (m) W1=W2×数值 L1=W1×数值 L2=W1×数值 L3=W2×数值	76. 0 0. 7 0. 6 1. 0 0. 8	76.0 Q.7 Q.6 1.0 Q.8	76.0 Q.7 Q.6 1.0 Q.8	76. 0 Q. 7 Q. 6 1. 0 Q. 8	76. 0 0. 7 0. 6 0. 9	76. 0 Q. 7 Q. 6 Q. 9 Q. 9	76. 0 0. 7 0. 6 1. 0 0. 93	76. 0 0. 7 0. 6 1. 0 0. 93
W2 (m) W1=W2×数值 L1=W1×数值 L2=W1×数值 L3=W2×数值 L4=W2×数值	76. 0 Q. 7 Q. 6 1. 0 Q. 8	76. 0 0. 7 0. 6 1. 0 0. 8	76.0 0.7 0.6 1.0 0.8	76. 0 Q. 7 Q. 6 1. 0 Q. 8 1. 0	76.0 0.7 0.6 0.9 0.9	76.0 0.7 0.6 0.9 0.9	76. 0 0. 7 0. 6 1. 0 0. 93 1. 0	76. 0 0. 7 0. 6 1. 0 0. 93 1. 0
W2 (m) W1=W2×数值 L1=W1×数值 L2=W1×数值 L3=W2×数值 L4=W2×数值 R1=W1×数值	76.0 0.7 0.6 1.0 0.8 1.0	76. 0 0. 7 0. 6 1. 0 0. 8 1. 0 22. 0	76.0 Q.7 Q.6 1.0 Q.8 1.0	76. 0 Q. 7 Q. 6 1. 0 Q. 8 1. 0	76.0 0.7 0.6 0.9 0.9 1.0	76.0 Q.7 Q.6 Q.9 Q.9 1.0	76. 0 0. 7 0. 6 1. 0 0. 93 1. 0	76. 0 0. 7 0. 6 1. 0 0. 93 1. 0
W2 (m) W1=W2×数值 L1=W1×数值 L2=W1×数值 L3=W2×数值 L4=W2×数值 R1=W1×数值 R2=W1×数值	76.0 0.7 0.6 1.0 0.8 1.0 8.0	76 0 0.7 0.6 1.0 0.8 1.0 22.0	76.0 0.7 0.6 1.0 0.8 1.0 15.0	76. 0 Q. 7 Q. 6 1. 0 Q. 8 1. 0 15. 0	76.0 0.7 0.6 0.9 0.9 1.0 15.0 7.5	76.0 Q.7 Q.6 Q.9 Q.9 1.0 15.0 7.5	76. 0 0. 7 0. 6 1. 0 0. 93 1. 0 15. 0 7. 5	76. 0 0. 7 0. 6 1. 0 0. 93 1. 0 15. 0 7. 5
W2 (mm) W1=W2×數值 L1=W1×数值 L2=W1×数值 L3=W2×数值 L4=W2×数值 R1=W1×数值 R2=W1×数值 R3=W2×数值	76.0 0.7 0.6 1.0 0.8 1.0 8.0 7.5	76.0 0.7 0.6 1.0 0.8 1.0 22.0 7.5	76.0 0.7 0.6 1.0 0.8 1.0 15.0 3.0	76. 0 Q. 7 Q. 6 1. 0 Q. 8 1. 0 15. 0 15. 0 3. 0	76.0 0.7 0.6 0.9 0.9 1.0 15.0 7.5	76.0 0.7 0.6 0.9 0.9 1.0 15.0 7.5	76.0 0.7 0.6 1.0 0.93 1.0 15.0 7.5	76. 0 0. 7 0. 6 1. 0 0. 93 1. 0 15. 0 7. 5
W2 (mm) W1=W2×数值 L1=W1×数值 L2=W1×数值 L3=W2×数值 L4=W2×数值 R1=W1×数值 R2=W1×数值 R3=W2×数值 R4=W2×数值	76.0 0.7 0.6 1.0 0.8 1.0 8.0 7.5 3.0	76 0 0.7 0.6 1.0 0.8 1.0 22.0 7.5 3.0	76.0 0.7 0.6 1.0 0.8 1.0 15.0 3.0	76. 0 Q. 7 Q. 6 1. 0 Q. 8 1. 0 15. 0 15. 0 3. 0	76.0 0.7 0.6 0.9 0.9 1.0 15.0 7.5 0.9	76.0 Q.7 Q.6 Q.9 L.0 15.0 7.5 & 0	76.0 0.7 0.6 1.0 0.93 1.0 15.0 7.5 5.0	76. 0 0. 7 0. 6 1. 0 0. 93 1. 0 15. 0 7. 5 5. 0
T2 (mm) T1=W2×數值 L1=W1×数值 L2=W1×数值 L2=W1×数值 L4=W2×数值 R1=W1×数值 R2=W1×数值 R4=W2×数值 R4=W2×数值 R4=W2×数值	76.0 0.7 0.6 1.0 0.8 1.0 8.0 7.5 3.0 1.1 0.4	76.0 0.7 0.6 1.0 0.8 1.0 22.0 7.5 3.0 1.1	76.0 0.7 0.6 1.0 0.8 1.0 15.0 3.0 3.0	76. 0 Q. 7 Q. 6 1. 0 Q. 8 1. 0 15. 0 15. 0 3. 0 1. 1	76.0 0.7 0.6 0.9 0.9 1.0 15.0 7.5 0.9	76.0 Q.7 Q.6 Q.9 1.0 15.0 7.5 8.0 Q.9 2.8	76.0 0.7 0.6 1.0 0.93 1.0 15.0 7.5 5.0	76.0 0.7 0.6 1.0 0.93 1.0 15.0 7.5 5.0 4.0

13

従来例番号 76.5 76.5 **112** (mm) 町=収×数値 0.58 0.55 L1=刑×数值 0.5 1.0 L2=計×数値 L3=82×数值 0.6 L4=82×数值 1.0 1.0 3.4 R1=町×数値 9.0 R2-171×数值 8.0 R3=W2×数值 40 R4=102×数值 3.0 摩 毵 量 比 0.33 0.28 **計劃運動(m/s²)** 0.78 0.72 图|型**送禮(**国/s²) 2.12 1.89 接地面積(📶)103.0 86.8

【0020】次に、これら各タイヤを小型トラックに装着した後、各タイヤに標準荷重が作用するよう所定重量のコンクリートブロックを荷台に積載し、一般道、高速道路、山道を含めて合計1万km走行した。その後、これらタイヤをトラックから取り外してクラウンの側端部および中央部における単位幅(5mm)当りの摩耗量を測定し、前者の後者に対する摩耗量比を求めて耐偏摩耗性の指標とした。その結果を表1~4に示すが、この比の値が1.0に近いほど耐偏摩耗性が良好であり、具体的には、前記比の値が0.5~1.5の範囲のものを良好と判定している。

【0021】また、前記タイヤ・リム組立体を荷台が空

14

の小型トラックに装着した後、氷上最大減速度(■/s²)および雪上最大減速度(■/s²)を測定したが、その結果を表1~4に示す。ここで、前記氷上最大減速度は、氷盤上を20km/hで走行しているときに急ブレーキをかけ、該ブレーキをかけた地点から停止した地点までの制動距離を基に算出した値であり、一方、雪上最大減速度は、雪上を30km/hで走行しているときに急ブレーキをかけ、該ブレーキをかけた地点から停止した地点までの制動距離を基に算出した値である。なお、これら表1~104には参考として各タイヤの接地面積(cm²)も示している。ここで、氷上最大減速度が0.75以上、雪上最大減速度が2.10以上、接地面積が110.0以上のものを良好と判定している。

#### [0022]

【発明の効果】以上説明したように、この発明によれば、荷重の大小に拘らず接地圧分布の一様化を図ることができるとともに、軽荷重時における接地面積の増大を図ることができる。

#### 【図面の簡単な説明】

20 【図1】この発明の一実施形態を示すタイヤ・リム組立体の子午線断面図である。

【図2】重荷重時の接地圧分布分布を示すグラフである

【図3】軽荷重時の接地圧分布分布を示すグラフであ る

【図4】軽荷重時の接地長(接地領域の外輪郭)を示す タイヤの接地輪郭図である。

#### 【符号の説明】

11…空気入りラジアルタイヤ 13…ビード部

30 14…サイドウォール部

15…トレッド部

25…クラウン

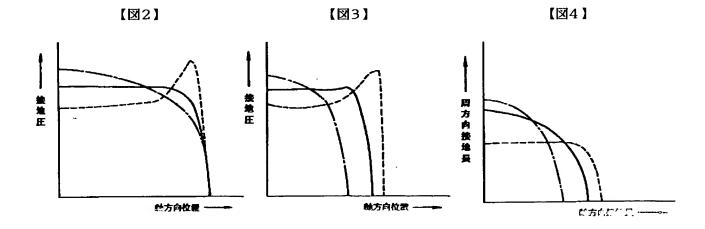
26…センター領域

27…第1中間領域

28…第2中間領域

29…ショルダー領域

S…タイヤ赤道面



【図1】

